

# [12] 发明专利申请公开说明书

[21]申请号 94105927.8

[43]公开日 1995年12月27日

[51]Int.Cl<sup>6</sup>
B01J 23 / 72

[22]申请日 94.6.4

[71]申请人 中国石油化工总公司

地址 100029北京市朝阳区惠新东街甲6号

共同申请人 中国石油化工总公司石油化工科学 研究院

[72]发明人 童立山 李向伟 王海京

174]专利代理机构 石油化工科学研究院专利事务所 代理人 屈定秀

B01J 23/80 B01J 23/85 B01J 21/06

说明书页数:

附图页数:

[54]发明名称 制备1,4-丁二醇和/或y-丁内酯的催化 剂

#### [57] 摘要

一种气相氢化制备 1, 4-丁二醇和/或 $\gamma$ -丁内酯的催化剂,具有如下通式: $Cu_aZnCr_bM_cO_x$ , 其中 a=0.1-10, b=0.1-5, c=0.1-5, 分别表示 Cu、 Cr、 M 的原子数,X 是为满足其它元素化合价要求所需要的氧原子数,M 是选自IVB 族中的一种元素,最好是 Zr 元素。该催化剂是用常规沉淀法制得,具有高的活性,选择性和稳定性。

(BJ)第 1456 号

- 1. 一种气相氢化制备1, 4-丁二醇和/或 Y-丁内酯的催化剂, 其特征在于,该催化剂具有如下通式:  $Cu_*ZnCr_*M_*O_*$ ,其中 B=0.1-10、b=0.1-5、c=0.1-5,分别表示 Cu、Cr、M的原子数, M是选自 B 族中的一种元素, B是为满足其它元素化合价要求所需要的氧原子数。
  - 2. 根据权利要求1所说的催化剂, 其特征在于M是Zr元素。
  - 3. 根据权利要求1所说的催化剂, 其特征在于a=0.1-5。
- 4. 根据权利要求1所说的催化剂,其特征在于该催化剂是用常规沉淀法制得的,其制备步骤是:
- (1) 将Cu、Zn、Zr 盐以及铬酸酐按照该催化剂的组成比例溶解在脱离子水中,制成混合物浓度为20-50m%的溶液,在搅拌下与碱混合,发生共沉淀作用,控制溶液的pH值=5-7, 然后,经过滤、洗涤、干燥、焙烧成型制得催化剂母体;
- (2)将催化剂母体在氢气或用惰性气体稀释的氢气中,在0.1-2.0MPa压力下,于150-300℃还原5-40小时。
- 5. 根据权利要求4所说的催化剂,其特征在于(1) 中所说的碱为氨水。

+

+

## 制备1,4-丁二醇和/或 Y-丁内酯的催化剂

本发明涉及一种制备1,4-丁二醇和/或 Y-丁内酯的催化剂, 具体地说是一种气相氢化制备1,4-丁二醇和/或 Y-丁内酯的催化剂。

- 1,4-丁二醇是一种重要的有机化工原料,主要用于生产聚对苯二甲酸二丁酯 (PBT)、聚氨酯、γ-丁内酯和四氢呋喃。
  - Y- 内酯是一种优良的高沸点溶剂和重要的精细化工和有机化工原料。

关于1,4-丁二醇和 Y-丁内酯的制备方法报导较多,但从顺丁烯 二酸酐和/或顺丁烯二酸和/或丁二酸酐和/或丁二酸和/或它们的烷 基酯,通过气相氢化的方法制1,4-丁二醇和/或γ-丁内酯,被认为是 诸多制备方法中最具有竞争力的方法之一, 与该方法配套使用的非 贵金属催化剂也有大量报导。如BP1168220报导了用Cu-Zn催化剂由 顺丁烯二酸二丁酯通过气相催化氢化制备 Y 丁内酯, 以顺丁烯二酸 烷基酯为原料制备 Y-丁内酯的催化剂还有Cu- Zn- Cr 催化剂 (CS171623)、Cu-Zn-Cr-A1催化剂(SU1022969); EP143634 报导了用 Cu-Cr基催化剂,由顺丁烯二酸二乙酯通过气相催化氢化制备1,4-丁 二醇的方法; CN1058400报导了以顺丁烯二酸酐为原料,以Cu-Zn- A1 混合氧化物为催化剂, 制备 Y 丁内酯的方法 , 平 2- 25434、平 2-233632分别报导了以Cu-Zn混合氧化物和Cu-Mn混合氧化物为催化 剂制备1,4-丁二醇的方法。但是上述催化剂用于顺丁烯二酸酐或丁 二酸酐或它们的烷基酯时,反应原料进料空速均不高,例如以1,4-丁 二醇为目的产物时, 顺丁烯二酸酐液体体积进料空速 (LHSV) 均小于 0.06小时-1。

据WO9116132报导, 使用Cu-Zn-A1催化剂,由顺丁烯二酸酐气相

催化氢化制备 Y-丁内酯,可获得较高的产率,但是使用该催化剂时,经常需要在400-525℃高温条件下活化,从而增加了工业化的难度。

本发明的目的是提供一种新的气相氢化制备1,4-丁二醇和/或 Y-丁内酯的非贵金属催化剂,使用它可以提高由顺丁烯二酸酐和/ 或顺丁烯二酸和/或丁二酸和/或丁二酸酐和/或它们的烷基酯制备 1,4-丁二醇和/或 Y-丁内酯的催化活性、选择性和稳定性。

本发明所述催化剂具有如下通式:

Cu\_ZnCr\_M\_O\_x,

其中,M是选自IVB族中的一种元素,最好是Zr元素,a、b、c分别表示Cu、Cr、M的原子数,其控制范围为:

a=0.1-10,最好是0.1-5;

b=0.1-5;

c = 0.1 - 5;

X是为满足其它元素化合价要求所需要的氧原子数。

本发明所述催化剂的制备方法是常规共沉淀法,该方法包括下列步骤:

- (1) 将Cu、Zn、Zr盐,最好是Cu、Zn、Zr硝酸盐或碳酸盐以及铬酸酐,按照该催化剂的组成比例溶解在脱离子水中,制成混合物浓度为20-50m%的溶液,在搅拌下与碱混合,最好是与氨水混合,发生共沉淀作用,控制溶液pH值=5-7,洗涤后,于100-120℃干燥10-15小时,在350-500℃焙烧20-30小时,其后,经成型制得催化剂母体;
- (2) 将催化剂母体在氢气或用惰性气体稀释的氢气中,在0.1-2.0MPa压力下,于150-300℃还原5-40小时。

本发明催化剂显著特点之一是具有较高的活性。例如,以顺丁

烯二酸酐为原料,使用本发明催化剂,在液体体积进料空速 (LHSV) 为 0.1小时<sup>-1</sup>,反应压力为6MPa的条件下,其转化率达100%,1,4 丁二醇的选择性达90摩尔%以上,而使用已有技术所述催化剂, 在其它条件都相同的情况下,要达到同样的效果,LHSV均不大于0.06小时<sup>-1</sup>。

本发明催化剂的另一特点是,在反应原料近乎完全转化的情况下,可以通过调节反应条件,使反应产物的选择性朝着所希望的方向转移。例如以顺丁烯二酸二乙酯为原料,使用本发明催化剂,在LHSV为0.6小时-1,反应压力为7MPa条件下,1,4-丁二醇的选择性达70 摩尔%以上,其余为 Y-丁内酯和四氢呋喃,如果将反应压力降至1.0MPa,其它条件不变,则 Y-丁内酯的选择性达85摩尔%以上,其余主要为1,4-丁二醇和四氢呋喃。如果以顺丁烯二酸酐为原料,调节反应条件,1,4-丁二醇和 Y-丁内酯的选择性分别都能达到90摩尔%以上。

本发明催化剂的第三个特点是具有较好的稳定性,即较长的连续运转时间。例如,在由顺丁烯二酸二丁酯制备 Y-丁内酯的过程中,使用本发明催化剂,在不必采用任何再生技术,而且基本上没有提温的情况下,累计进料1000小时以上, Y- 丁内酯的选择性仍保持在90摩尔%以上不变,如图1所示(图1中,GBL表示 Y-丁内酯)。

此外,本发明催化剂还可以使用反应回收的原料。

总之,采用本发明催化剂进行气相氢化反应制备 Y-丁内酯和1,4-丁二醇时,由于催化剂性能优良,既可以提高产品收率,降低生产成本,还可以随市场需求的变化,方便地调节主产品方向。

图1描绘了以顺丁烯二酸二丁酯为原料,使用本发明例1 所述催化剂,制备 Y-丁内酯1000小时稳定性试验曲线图。①表示 Y-丁内酯的选择性(GBL表示 Y-丁内酯);②表示反应温度;③表示顺丁烯二

酸二丁酯的转化率。

下面的实施例将对本发明作进一步说明。

#### 实例1

将261克硝酸铜(化学纯,北京化工厂),298克硝酸锌(化学纯,北 京化工厂),116克铬酸酐 (化学纯,北京化工厂)和134 克硝酸锆化学 纯,北京化工厂),溶于1000毫升脱离子水中(Zn、Cu、Cr、Zr原子比 为1:1.08:1.16:0.5), 然后, 在搅拌下与氨水混合, 发生共沉淀作 用,控制溶液pH=6±1,过滤、洗涤于110℃±10℃干燥12小时, 然后 在400±50℃焙烧24小时,制成催化剂母体。 取62.5毫升,粒度为 2. 5毫米×2毫米, 压碎强度100±50牛顿/厘米的该催化剂母体装填 到内径为φ23毫米,长度为1000毫米的不锈钢管式反应器中,用氮气 吹扫反应系统,并将反应系统充压到0.3MPa,通入用氮气稀释的氢 气, 氢气浓度由2V01%逐渐提高到100V01%, 同时, 将反应器由室温缓 慢地升到280℃,总还原时间约为36小时,最后将反应器温度降到反 应温度,以顺丁稀二酸二丁酯为反应原料(工业纯, 浙江建德有机化 工厂),在液体体积进料空速为0.4小时-1,氢/酯摩尔比为122:1、反 应温度222℃,反应压力0.3MPa条件下,连续运转1000小时,取样进行 色谱分析,结果见图1,由图1可以看出: 顺丁烯二酸二丁酯单程转化 率和 Y-丁内酯的选择性均保持在95摩尔%以上, 说明催化剂具有高 活性,选择性和稳定性。

## 实例2

除了以从实例1的反应产物中蒸出 Y-丁内酯后的釜底馏分(色谱组成为:丁二酸二丁酯84m%,、Y-丁内酯9m%、1,4-丁二醇4m%、正丁醇1m%、其它2m%)代替顺丁烯二酸二丁酯作为反应原料,以用过

的催化剂代替新鲜催化剂,反应温度为235℃,反应压力为1MPa连续反应两天外,其余条件同实例1,试验结果是:丁二酸二丁酯单程转化率95摩尔%,γ-丁内酯选择性93摩尔%,由此可以看出:本发明催化剂还可以使用反应回收的原料,即未转化的反应物循环使用,对反应转化率和选择性均无影响。

#### 实例3

取粒度为40-80目按实例1方法制备的催化剂母体2毫升,装入内径为5毫米,长度为150毫米的不锈钢管式反应器中,用氮气吹扫反应系统,并将反应系统充压到1MPa,然后以35立升/小时流量向反应器中通入氢气,同时以平均升温速度为110℃/小时的速度将反应器由室温升到300℃,并在300℃保持2小时。将反应器降温,向反应器中通入顺丁烯二酸二乙酯和氢气,在反应温度为210-220℃,反应压力为7.0MPa,液体体积进料空速为0.6小时<sup>-1</sup>,H<sub>2</sub>/酯摩尔比为224:1 的条件下,连续反应700小时,色谱分析结果:反应单程转化率保持在90摩尔%以上,1,4-丁二醇选择性保持在70摩尔%以上,Y-丁内酯的选择性为20摩尔%左右,其余主要为四氢呋喃。

## 实例4

除了反应压力为1MPa,连续反应150小时以外,其它条件同实例 3,反应结果: 顺丁烯二酸二乙酯单程转化率保持在90摩尔 %以上, γ-丁内酯选择性保持在85摩尔%以上,其余主要为四氢呋喃和1, 4-丁二醇。

比较例3和例4,可以看出:通过调节反应压力,可以使反应产物的选择性朝着所希望的方向转移。

实例5-9

在实例3所述装置上,评价表1中所列催化剂。除了催化剂组成,反应温度和连续反应时间外,其余同实例3,试验结果见表1。

表1

项目 实例 编号	催化剂组成 (原子比)				反应	转化率	选择性 (摩尔%)		
	Zn	Cu	Cr	Zr	温度 ℃	( <i>Jay</i> -27-10)	1,4-丁二醇	γ-丁 内酯	四氢呋
5	1	1. 60	1. 16	1. 50	210	99. 4	78. 4	18. 3	3. 3
6	1	1. 08	1. 16	1. 00	220	99. 5	72. 5	25. 1	2. 4
7	1	0. 74	0. 47	1. 50	220	95. 2	71. 3	23. 8	4. 9
8	1	2. 12	1. 16	0. 50	230	99. 1	57. 8	29. 2	13. 0
9	1	1. 43	1. 85	0. 50	250	98. 3	27. 0	49. 0	24

实例10

取粒度为26-50目按实例1方法制备的催化剂母体2.7毫升,装入内径为10毫米、长度为500毫米的不锈钢管式反应器中,用氮气吹扫反应系统,并充压到2MPa,然后以30立升/小时流量向反应器通入

氢气,同时以平均升温速度为50℃/小时的速度将反应器由室温升到280℃,并在280℃保持2小时,将反应器降温,向反应器中通入顺丁烯二酸酐和 Y-丁内酯的混合物 (顺丁烯二酸酐与 Y- 丁内酯的摩尔比为1:1),在反应温度为230℃,反应压力为6MPa,顺丁烯二酸酐液体进料空速为0.1小时-1,H<sub>2</sub>/酐摩尔比为410:1条件下进行反应,取样进行色谱分析,反应结果见表2。

表2

连续运转时间	连续运转 转化率 时间 (摩尔%)		选择性 (摩尔%)					
(小时)		四氢呋喃	正丁醇	1,4-丁二醇	γ-丁内酯			
14	100	16	4	80				
16	100	14	3	83				
22	100	12	3	85				
28	100	12	3	85				
36	100	11	3	86				
42	100	10	2	88				
48	100	11	2	87				
56	100	8	2	90				
60	100	8	2	90				
69	100	7	2	91				
93	100	7	2	91				
106	100	7	2	91				
115	100	7	2	91				
124	100	7	2	91				
139	100	7	2	91				
161	100	8	2	90				
163	100	7	1	92				
172	100	7	1	92				
174	100	6	1	93				
176	100	6	1	78	15			

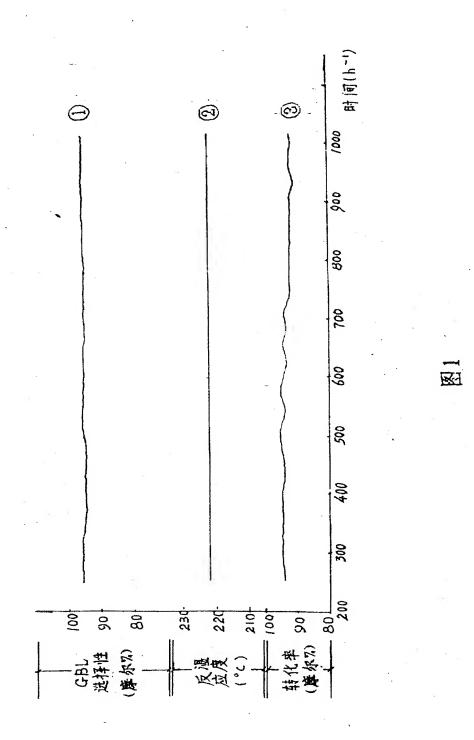
对比例

除了催化剂中不含Zr,反应温度为223℃以外,其它条件同实例10,反应结果见表3。

由表2、3可以看出:本发明催化剂与对比例所述催化剂比较,具有较好稳定性。

表3

连续运转 时间	转化率 (摩尔%)	选择性 (摩尔%)					
(小时)	(A) A	四氢呋喃	正丁醇	1,4-丁二醇	γ-丁内醇		
10	100	19	4	77			
13	100	9	4	87	:		
16	100	9	3	88			
22	100	6	2	92			
28	100	7	2	91			
36	100	7	1	92			
42	100	6	1	93			
45	100	7	1	84	8		
48	100	7	1	81	11		



\_ 1 \_

0